

(9) BUNDESREPUBLIK
DEUTSCHLAND

® DE 197 20 652 A 1

® Offenlegungsschrift

(5) Int. Cl.⁸: F 27 B 5/14

F 27 D 11/00 C 23 C 14/22



DEUTSCHES PATENTAMT

② Aktenzeichen:

197 20 652.2

2 Anmeldetag:

16. 5. 97

49 Offenlegungstag:

20. 11. 97

(66) Innere Priorität:

196 19 930.1

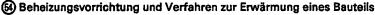
17.05.96

① Anmelder:

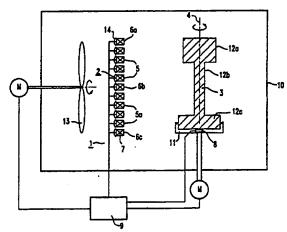
Siemens AG, 80333 München, DE

@ Erfinder:

Hayeß, Burkhard, Dr.-Ing., 12435 Berlin, DE



(5) Die Erfindung betrifft eine Beheizungsvorrichtung (1) mit einer Heizquelle (2) zur Erzeugung eines lokal unterschiedlichen Wärmeeintrages in ein Bauteil (3). Die Heizquelle (2) weist eine Mehrzahl von Strahlungsquellen (5), insbesondere für Wärmestrahlung, unterschiedlich einstellbarer Strahlungsleistung auf. Die Erfindung betrifft weiterhin ein Verfahren zur gleichmäßigen volumetrischen Erwärmung eines Bauteils (3).



Beschreibung

Die Erfindung betrifft eine Beheizungsvorrichtung sowie ein Verfahren zur gleichmäßigen volumetrischen Erwärmung eines Bauteils, insbesondere einer Gasturbinenleitschaufel oder -laufschaufel

In der US-PS 5,238,752 ist eine Vorrichtung zur Erzeugung eines Wärmedämmschichtsystems auf einem metallischen Bauteil, beispielsweise einer Gasturbinenschaufel, beschrieben. Mittels Elektronenbeschuß aus einer Elektrodenstrahlkanone werden aus einem Keramikkörper aus mit Yttriumoxid stabilisiertem Zirkonoxid Keramikpartikel herausgelöst, die auf dem Bauteil abgeschieden werden. Das Bauteil wird auf eine Temperatur von 900°C bis 1000°C vorgewärmt. Hierzu ist eine nicht näher erläuterte Heizung vorgesehen. Während des Beschichtungsvorganges wird das Bauteil ständig gedreht, so daß unter den herrschenden Betriebsbedingungen eine Wärmedämmschicht aus Zirkonoxid hergestellt wird, die eine stengelige Mikrostruktur aufweist.

Eine Vorwärmung des Bauteils auf eine vorgegebene Temperatur hat einen unmittelbaren Einfluß auf die Haftung der Wärmedämmschicht und die sich ausbildende Schichtstruktur auf das metallische Bauteil. Bei einer Vorwärmung mittels energiereicher und stark gebündelter Strahlen, beispielsweise Laserstrahl, Elektronenstrahl oder Plasmastrahl, findet insbesondere bei Bauteilen mit stark schwankenden Massenkonzentrationen keine gleichmäßige volumetrische Durchwärmung des Bauteiles statt. Dies kann insbesondere bei im 30 wesentlichen dünnwandigen Bauteilen, wie mit Kühlkanälen durchzogenen Turbinenschaufeln mit Vollmetallbereichen, wie Deckplatte und Schaufelfuß, zu einer bereichsweise verminderten Haftung und Abweichung von der erwünschten stengeligen Mikrostruktur der Wärmedämmschicht auf dem metallischen Bauteil führen. Bei einer Vorwärmung mittels energiereicher Strahlen ist somit die Gefahr einer lokalen Anschmelzung bei zu geringer Temperatur in Bereichen mit starker Massenkonzentration, wie Schaufelfuß oder Deckplatte einer Gasturbinenschaufel, latent vorhanden, was zu entsprechenden Ausschußraten durch Schichthaftungsprobleme oder Bauteilzerstörung führen kann.

Aufgabe der Erfindung ist es, eine Beheizungsvorrichtung anzugeben, mit der eine im wesentlichen gleichmäßige volumetrische Durchwärmung eines Bauteils, insbesondere mit unterschiedlichen Wandstärken und Massenkonzentrationen, durchführbar ist. Eine weitere Aufgabe besteht darin, ein entsprechendes Verfahren anzugeben.

Erfindungsgemäß wird die auf eine Beheizungsvorrichtung gerichtete Aufgabe durch eine Vorrichtung gelöst, die eine Heizquelle zur Erzeugung eines lokal unterschiedlichen Wärmeeintrages in ein Bauteil aufweist. Mit einer Heizquelle, die es ermöglicht, in ein Bauteil 55 lokal unterschiedliche Wärmemengen einzutragen bzw. dort zu erzeugen, wird vor allem bei Bauteilen mit unterschiedlichen Massenkonzentrationen eine gleichmä-Bige volumetrische Durchwärmung erreicht. Dies ist vor allem bei Turbinenschaufeln, wie beispielsweise 60 Gußschaufeln mit eingegossenen Hohlräumen vorteilhaft, da eine Turbinenlaufschaufel an dem jeweiligen Schaufelfuß und eine Turbinenleitschaufel an der jeweiligen Deckplatte sehr dickwandig sind, so daß hier lokal unterschiedliche Massenkonzentrationen vorliegen. Mit 65 der Heizquelle wird gewährleistet, daß in die dickwandigen Bereiche (Deckplatte, Schaufelfuß) entsprechend mehr Wärmeenergie als in die dünnwandigen Bereiche

eingetragen wird, so daß auch in den dickwandigen Bereichen nicht nur eine oberflächennahe, sondern eine vollständige volumetrische Durchwärmung erfolgt. Hierdurch ist selbst in radialer Richtung bei Turbinen-5 leit- und Turbinenlaufschaufeln eine homogene Oberflächentemperatur erreicht. Dies führt zu einer gleichmä-Big guten Haftung einer Wärmedämmschicht bei geforderter stengeliger Mikrostruktur, die beispielsweise mittels eines PVD-Beschichtungsverfahrens auf das Bauteil aufgetragen wird. Durch die gleichmäßige volumetrische Durchwärmung des gesamten Bauteils sind ebenfalls auftretende Strahlungsverluste und im Bauteil ablaufende innere Wärmeleitvorgänge homogenisiert, so daß lokale Abkühlungen des Bauteils weitgehend vermieden sind. Hierdurch sind ebenfalls Schichthaftungsprobleme in Folge zwischen der Wärmedämmschicht und dem Bauteil auftretender Spannungen sowie lokale Unterschreitungen der Schichtanbindungstemperatur (Ankeimungstemperatur) weitgehend ver-20 mieden. Die Heizquelle ist vorzugsweise mit einer Steuereinheit zur Steuerung des Wärmeeintrags verbunden, wodurch selbst bei einer einzigen Heizquelle ein lokal unterschiedlicher Wärmeeintrag in ein Bauteil erfolgt. Hierbei wird die von der Heizquelle abgegebene oder durch die Heizquelle in dem Bauteil erzeugte Wärme anhand der jeweiligen Position des Bauteils in Bezug auf die Heizquelle gesteuert, wobei eine relative Bewegung der Heizquelle zum Bauteil stattfinden kann.

Die Heizquelle weist vorzugsweise eine Mehrzahl von Strahlungsquellen mit unterschiedlicher und/oder unterschiedlich und gegebenenfalls unabhängig voneinander einstellbarer Strahlungsleistung auf. Dies hat den Vorteil, daß mit der Heizquelle ein großer Raumbereich beheizbar ist und zwar so, daß in unterschiedlichen Teilraumbereichen ein unterschiedlicher Wärmeeintrag erzeugt wird. Somit wird ein Bauteil, welches mit einer Oberfläche der Heizquelle zugewandt ist, insbesondere bei einer Strahlungsheizquelle, an sämtlichen Teilflächen der Oberfläche zeitgleich mit jeweils unterschiedlicher Intensität beheizt. Eine relative Bewegung zwischen Heizquelle und Bauteil ist somit lediglich in einer oder zwei Koordinatenrichtungen erforderlich. Bei einer gegenseitigen Rotation ist lediglich eine Änderung der Winkelkoordinaten erforderlich. Als Strahlungsquelle eignet sich bevorzugt eine Wärmestrahlungsquelle, die konstruktiv einfach herstellbar und in eine Beschichtungsvorrichtung für ein Bauteil einfach einbaubar ist. Andere Strahlungsquellen können solche für Elektronen-, Plasma- oder Laser-Strahlung sein. Solche Strahlungsqueilen können gegebenenfalls auch zur Vorwärmung des Bauteils für ein Verfahren zur Beschichtung des Bauteils mit einer Wärmedämmschicht, beispielsweise dem Elektronenstrahl-PVD-Verfahren, verwendet werden.

Die Strahlungsleistung jeder Strahlungsquelle ist vorzugsweise entsprechend der Massenkonzentration eines jeweils für den Wärmeeintrag vorgesehenen Bereiches des Bauteils bemessen, wodurch eine gleichmäßige volumetrische Erwärmung des Bauteils erzielt wird. Je nach Form des Bauteils können hierbei mehrere Strahlungsquellen zu einer Strahlungsgruppe verbunden sein, wobei die eine Strahlungsgruppe bildenden Strahlungsquellen jeweils die gleiche Strahlungsleistung abgeben. Eine Strahlungsgruppe zur Erwärmung eines dickwandigen, insbesondere vollmetallischen, Teilbereiches eines Bauteils hat eine größere Strahlungsleistung als eine Strahlungsgruppe zur Erwärmung eines dünnwandigen, insbesondere hohlen, Teilbereichs des Bauteils.

Die Strahlungsquellen sind vorzugsweise entlang einer Linie angeordnet. Eine Strahlungsquelle ist vorzugsweise ein Heizstab mit einer Stabachse, wobei die Stabachsen benachbarter Strahlungsquellen vorzugsweise im wesentlichen parallel zueinander angeordnet sind. Durch eine Anordnung stabförmiger Strahlungsquellen ist eine Heizfläche gebildet, die in einer Richtung eine weitgehend konstante und in einer anderen Richtung eine der Form des Bauteils angepaßte Strahlungsleistung aufweist. Zusätzlich kann durch fokusierende Ein- 10 richtungen, wie Hohlspiegel, die Gerichtetheit der Wärmestrahlung beeinflußt, insbesondere verbessert, wer-

Die Beheizungsvorrichtung weist vorzugsweise einen Temperaturgeber zur Erfassung der Aufwärmung des 15 Bauteils, insbesondere an zumindest einer für die Gesamtaufwärmung charakteristischen Stelle des Bauteils, auf. Mit der Erfassung der Aufwärmung des Bauteils ist über eine Regeleinrichtung eine Regelung der Heizquelle erreicht, so daß anhand der gemessenen Aufwär- 20 mung des Bauteils der Wärmeeintrag durch die Heizquelle in das Bauteil zur Erzielung einer gleichmäßigen volumetrischen Durchwärmung regelbar ist. Bei einer Heizquelle aus einer Mehrzahl von Strahlungsquellen kann die Strahlungsleistung einzelner Strahlungsquellen 25 oder einzelner Gruppen von Strahlungsquellen entsprechend der tatsächlich gemessenen Aufwärmung nachgeregelt, d. h. insbesondere erhöht oder erniedrigt, werden. Durch die Erfassung der aktuellen Temperatur, d. h. der Aufwärmung des Bauteils, an einer charakteristi- 30 schen Stelle oder entlang einer Linie bzw. Fläche kann darüber hinaus auch die Aufheizgeschwindigkeit des Bauteils durch Regelung des Wärmeeintrags durchgeführt werden. Somit wird durch die Beheizungsvorrichten und eine vorgegebene Vorwärmtemperatur des Bauteils sicher erreicht. Die Aufheizung kann neben reiner Strahlungserwärmung auch durch zusätzliche Konvektionserwärmung unterstützt werden. Dies ist in einer Beschichtungsvorrichtung besonders günstig, da bis zu 40 einer Temperatur von 700°C eine Erwärmung dominiert über Konvektion erfolgen kann und eine höhere Erwärmung bis über 1000°C vorwiegend durch Strahlungswärmeeintrag erfolgt. Die Heizquelle eignet sich somit für eine Erwärmung des Bauteils auf über 900°C, 45 insbesondere auf 950°C bis 1050°C

Die Heizquelle, insbesondere die Strahlungsquellen, sind vorzugsweise räumlich verteilt angeordnet. Hierdurch erfolgt ein Wärmeeintrag aus verschiedenen Bauteils. Das Bauteil ist vorzugsweise zwischen einzelnen Strahlungsquellen anordenbar.

Dies ist besonders vorteilhaft für eine Beheizungsvorrichtung in einer Beschichtungsvorrichtung zur Durchführung eines PVD-Beschichtungsprozesses zur Her- 55 stellung einer keramischen Wärmedämmschicht auf einem Bauteil, insbesondere einer Gasturbinenschaufel, wobei die Beschichtungsvorrichtung eine Haltevorrichtung für die Halterung und Bewegung, insbesondere Rotation oder durch Superposition überlagerte Zusatz- 60 bewegung des Bauteils aufweist. Die Beheizungsvorrichtung, insbesondere eine solche mit einer Mehrzahl von Wärmestrahlungsquellen, ist in eine Kammer der Beschichtungsvorrichtung konstruktiv einfach installierbar und über einfache Regelprozesse so ansteuerbar, 65 daß in dem Bauteil eine gleichmäßige volumetrische Durchwärmung auf einem hohen Temperaturniveau von über 900°C, gewährleistet ist. Das Bauteil wird in

einer Haltevorrichtung gehalten und durch Bewegung in dem von der Beheizungsvorrichtung erzeugten Wärmefeld gleichmäßig aufgeheizt. Durch eine geeignete Anordnung der Beheizungsvorrichtung in der Beschichtungsvorrichtung ist auch eine Zusatzheizung, insbesondere Strahlungsbeheizung, während des Beschichtungsprozesses möglich, bei dem auf das Bauteil eine keramische Wärmedämmschicht aufgebracht wird.

Die auf ein Verfahren zur gleichmäßigen volumetrischen Erwärmung eines Bauteils gerichtete Aufgabe wird dadurch gelöst, daß durch eine Beheizungsvorrichtung mit einer Heizquelle zur Erzeugung eines lokal unterschiedlichen Wärmeeintrages Bereiche unterschiedlicher Massenkonzentration entsprechend der jeweiligen Massenkonzentration aufgewärmt werden, insbesondere durch Zuführung bzw. Erzeugung einer entsprechenden der Massenkonzentration angepaßten Wärmemenge in dem jeweiligen Bereich. Vorzugsweise erfolgt hierbei ein Wärmeeintrag durch Wärmestrahlung und Konvektion mit einem vorgegebenen räumlichen Wärmeleistungsprofil. Es ist ebenfalls möglich, die entsprechende Wärmemenge durch hochenergetische Strahlung, wie Elektronen-, Plasma-, Laser-Strahlung zu erzeugen. Durch Strahlungsquellen unterschiedlicher Leistung wird den sich in ihrer Massenkonzentration unterscheidenden Bereichen eine jeweils unterschiedliche Wärmemenge pro Zeit zugeführt. Gegenüber einer klassischen Beheizung des Bauteils in einem Ofen zeichnet sich das Verfahren durch eine deutlich schnellere und regelbare Aufheizung des Bauteils aus, da der Temperaturausgleich durch Wärmeleitung entfällt. Lokale Überhitzungen werden vermieden.

Anhand der in Fig. 1 und Fig. 2 dargestellten Ausführungsbeispiele werden die Beheizungsvorrichtung und tung ein vorgegebener Aufheizgradient genau eingehal- 35 das Verfahren zur gleichmäßigen volumetrischen Erwärmung eines Bauteils näher erläutert.

Die Fig. 1 zeigt schematisch und nicht maßstäblich eine Beheizungsvorrichtung 1 in einer Beschichtungsvorrichtung 10. Die Beschichtungsvorrichtung 10 dient eine Beschichtung eines Bauteiles 3, hier einer schematisch dargestellten Leitschaufel einer Gasturbine, mittels eines PVD (Physical Vapour Deposition) - Verfahrens zur Herstellung einer keramischen Wärmedämmschicht, insbesondere aus mit Yttriumoxid stabilisiertem Zirkonoxid. Die Beschichtungsvorrichtung 10 weist eine Haltevorrichtung 11 auf, in der das Bauteil 3, welches entlang einer Längsachse 4 gerichtet ist, gehalten ist. Die Haltevorrichtung 11 weist einen nicht näher dargestellten Antrieb dar, durch den eine Rotation des Bau-Richtungen, gegebenenfalls in denselben Bereich des 50 teils 3 um die Längsachse 4 mit vergleichsweise gleichmäßiger Drehgeschwindigkeit gegeben ist. Das Bauteil 3 weist drei Bereiche 12a, 12b, 12c mit unterschiedlicher Massenkonzentration auf. Mit dem Bereich 12c ist das Bauteil 3 in der Haltevorrichtung 11 gehalten. Der Bereich 12b ist zwischen den Bereichen 12a und 12c entlang der Längsachse 4 angeordnet. Es handelt sich hierbei um einen Bereich 12b, der relativ dünnwandig und zur Führung von Kühlgas hohl ausgebildet ist. Die Bereiche 12a und 12c sind dickwandig und fast vollständig als metallischer Vollblock ausgeführt, so daß sie eine erheblich größere Massenkonzentration als der mittlere Bereich 12b aufweisen. Die Beheizungsvorrichtung 1 weist eine Heizquelle 2, bestehend aus einer Mehrzahl von Strahlungsquellen 5 auf. Die Strahlungsquellen 5 sind entlang einer Linie parallel zur Längsachse 4 angeordnet. In Fig. 2 ist ein Teil der Strahlungsquellen 5 auf einer weiteren Linie, den anderen Strahlungsquellen 5 gegenüberliegend angeordnet. Das Bauteil 3 ist zwi-

schen den beiden Achsen positioniert. Andere Anordnungen und Aufteilungen der Strahlungsquellen 5 sind ebenfalls möglich. Jede Strahlungsquelle 5 ist für die Abgabe einer entsprechenden Strahlungsleistung einzeln ansteuerbar. Jede Strahlungsquelle 5 ist ein entlang einer senkrecht zur Zeichenebene verlaufenden Stabachse 7 gerichteter Heizstab 5a zur Erzeugung von Wärmestrahlung. Mit der Heizquelle 2 wird somit eine senkrecht zur Zeichenebene verlaufende Heizfläche gebildet. Die Heizstäbe 5a sind entsprechend der Anzahl der Bereiche 12a, 12b, 12c unterschiedlicher Massenkonzentration (hier 3) zu Strahlungsgruppen 6a, 6b, 6c verbunden. Jede Strahlungsgruppe 6a, 6b, 6c ist einem entsprechenden Bereich 12a, 12b, 12c gegenüberliegend angeordnet. An dem Bereich 12c ist ein Temperaturge- 15 ber 8, insbesondere eine Thermoelement, angeordnet, durch welchen die aktuelle Temperatur des Bauteils 3 erfaßt wird. Als Temperaturgeber 8 kann ebenfalls ein Temperatursensor, wie beispielsweise eine infrarotsensitive Fotodiode, oder eine Mehrzahl von Temperatur- 20 sensoren, die entlang der Längsachse 4, an der der Beheizungsvorrichtung 1 gegenüberliegenden Seite des Bauteils 3 angeordnet sind, verwendet werden. Der Temperaturgeber 8 ist mit einer Regeleinrichtung 9 zur Regelung und Steuerung der Heizquelle 2, insbesondere 25 der abzugebenden Strahlungsleistung verbunden. Die Beheizungsvorrichtung 1 weist zudem einen Lüfter 13 auf, durch den eine Konvektionsströmung von der Heizquelle 2 zu dem Bauteil 3 erzeugt wird. Der Lüfter 13 ist ebenfalls mit der Regeleinrichtung 9 verbunden.

Eine Vorheizung des Bauteils 3 kann mittels Konvektion und/oder Strahlung erfolgen. In einem Temperaturbereich bis zu etwa 700°C wird die Effektivität der Aufheizung überwiegend durch konvektive Wärmezufuhr bestimmt. Oberhalb 700°C dominiert eine Aufheizung 35 infolge von Strahlungseffekten. Die Vorheizung ist vorzugsweise an den in der Beschichtungsvorrichtung 10 herrschenden Druck gekoppelt. Eine Vorheizung kann dabei, wie folgt, ablaufen:

Ein zu beschichtendes Bauteil 3 wird in die Haltevor- 40 richtung 8 eingebracht, die Beschichtungsvorrichtung 10 wird bis auf ca. 10 mbar evakuiert, sie wird anschlie-Bend mit Argon bis auf einen Druck von 200 mbar geflutet, erneut auf etwa 10 mbar evakuiert und anschließend mit Argon auf etwa 800 mbar geflutet. Durch die Regeleinrichtung 9 werden die Strahlungsquellen 5 und der Lüfter 13 aktiviert sowie eine Druckregelung in der Beschichtungsvorrichtung 10, beispielsweise durch eine Drehschieberpumpe, durchgeführt. Über den Temperaturgeber 8 erfolgt eine Temperaturüberwachung des 50 Erwärmungsvorganges, wobei bei Erreichen einer ersten Grenztemperatur von ca. 700°C eine Abschaltung des Lüfters 13 erfolgt und somit ein Übergang zur Strahlungsheizung mittels der Strahlungsquellen 5 erfolgt. Zusätzlich wird eine nichtdargestellte Vakuum- 55 pumpe eingeschaltet und die Beschichtungseinrichtung 10 auf einen Druck zur Durchführung des Beschichtungsverfahrens eingeregelt. Es erfolgt eine geregelte Aufheizung des Bauteils 3 durch Strahlung bis auf eine Ankeimungstemperatur, wobei ein vorgegebener Aufheizgradient (eine Aufheizgeschwindigkeit) eingehalten wird. Mittels des Temperaturgebers 8 erfolgt eine Überwachung der Temperatur des Bauteils 3 und eine Leistungsregelung der Heizungsquelle 2 so, daß eine für die

Für eine gleichmäßige Durchwärmung wird jeder Strahlungsgruppe 6a, 6b, 6c entsprechend der Geome-

trie und der Massenanhäufung des Bauteils 3 ein Leistungsfaktor zugeordnet, der beispielsweise vorab in Vorversuchen ermittelt wurde. Hierdurch kann auf einfachem Wege bei der Beschichtung nahezu identischer Bauteile jeweils der einmal bestimmte Leistungsfaktor wieder verwendet werden. Die Drehzahl des Lüfters 13 wird ebenfalls über die Regeleinrichtung 9 in Abhängigkeit der Erwärmung des Bauteils 3 geregelt.

Jedem einzeln ansteuerbaren Heizstab 5a der Heizquelle 2 wird durch softwareseitige Vorabdefinition durch die Regeleinrichtung 9, welche beispielsweise als speicherprogrammierbare Steuerung ausgeführt ist, ein Heizleistungsprofil aufgeprägt. Dieses dient als adaptive Führungsgröße für die Regelung der Gesamtheizleistung der Heizquelle 2 sowie der lokalen Wärmeleistung, wobei die lokale Wärmeleistung jeweils an die Geometrie und die Massenkonzentration des Bauteils 3 angepaßt ist. Bei einer größeren Massenkonzentration ist dementsprechend auch örtlich die Wärmeleistung höher. Die zu einer jeweiligen Strahlungsgruppe 6a, 6b, 6c zusammengefaßten Heizstäbe 5a haben jeweils einen zugeordneten Leistungsfaktor m. Jede Strahlungsgruppe 6a, 6b, 6c ist durch die Regeleinrichtung 9 einzeln regelbar. Diese Regelung kann durch ein Rechnerprogramm oder entsprechende elektronische bzw. elektrische Schaltungen durchgeführt werden. Zur Regelung wird in vorgegebenen, insbesondere festen Zeitintervallen die Temperatur des zu erwärmenden Bauteils durch den Temperaturgeber 8 ermittelt und die so ermittelte Temperatur und Aufheizgeschwindigkeit mit vorgegebenen Sollwerten verglichen. Bei einer auftretenden Regelabweichung erfolgt eine Rückwirkung auf die nichtdargestellten elektrischen Stromquellen der einzelnen Heizstäbe 5a, die zu den Strahlungsgruppen 6a, 6b, 6c zusammengefaßt sind. Durch diese Regelung wird eine homogene Temperaturverteilung innerhalb des Bauteils 3 gewährleistet. Als Führungsgrößen für die Regelungen treten beispielsweise das gewählte Heizleistungsprofil, die Solltemperatur sowie der Aufheizgradient (Aufheizgeschwindigkeit) auf. Zwischen der Gesamtleistung PG der Heizquelle 2, welche als Regelgröße dient, und der Heizleistung jeder Strahlungsgruppe PA, PB, PC besteht über die Leistungsfaktoren m ($0 \le m \le 1$) eine Beziehung. Die Heizleistung jeder Strahlungsgruppe PA, PB, PC läßt sich als die Summe der Heizleistung der in der Strahlungsgruppe angeordneten jeweiligen Heizstäbe 5a darstellen. Die Gesamtleistung PG ist gleich der Summe aus den jeweiligen Heizleistungen der Strahlungsgruppen multipliziert mit den entsprechenden Leistungsfaktoren.

 $P_G = m_A P_A + m_B P_B + m_C P_C \text{ mit } m_A; m_B; m_C =$ konstant.

Weiterhin wird das Verhältnis aus Leistungsfaktor ma, mb, mc zu der jeweiligen Heizleistung der Strahlungsgruppe PA, PB, PC für jede Strahlungsgruppe gleich gewählt. Hierdurch läßt sich die Gesamtleistung eindeutig als eine Funktion einer einzigen Heizleistung einer Strahlungsgruppe 6a, 6b, 6c darstellen und somit eine einfache Regelung durchführen. Gleiches gilt für die Aufheizgeschwindigkeit des Bauteils. Somit ist in Abhängigkeit der Masse, der Massenverteilung, der jeweiligen Bauteiloberfläche sowie der Geometrie des Bauteils eine eindeutige Korrelation zwischen Gesamtleistung der Heizquelle 2 und der Aufheizgeschwindig-Beschichtung erforderliche Temperatur eingehalten 65 keit gegeben, wodurch auch hierfür eine einfache Regelung durchführbar ist.

Die Erfindung zeichnet sich durch eine Beheizungsvorrichtung mit einer Heizquelle zur Erzeugung eines 7

lokal unterschiedlichen Wärmeeintrags in ein Bauteil aus, wodurch eine gleichmäßige volumetrische Erwärmung des Bauteiles auf eine vorgebbare Bauteiltemperatur mit vorgebbarer Aufheizgeschwindigkeit erreicht ist. Hierfür weist die Beheizungsvorrichtung vorzugs- 5 weise eine Mehrzahl eine Heizfläche bildender Heizstäbe auf, wobei die Heizstäbe einzeln ansteuerbar und zu Strahlungsgruppen zusammenfaßbar sind. Die Zusammenfassung der Heizstäbe in Strahlungsgruppen erfolgt derart, daß in der durch die Heizstäbe gebildeten Fläche 10 eine Abbildung der Massenverteilung und Geometrie des Bauteiles vorliegt. Durch eine der Massenverteilung angepaßte Heizleistungsregelung der Strahlungsgruppen erfolgt somit ein der Massenkonzentration und Geometrie des Bauteils angepaßter Wärmeeintrag, wel- 15 cher in Bereichen großen Massenkonzentration entsprechend größer als in Bereichen geringer Massenkonzentration ist. Dies ist besonders vorteilhaft bei Gasturbinenleit- und -laufschaufeln, die aus dünnwandigen mit Kühlkanälen versehenen Gußteilen und dickwandigen 20 Fuß- bzw. Deckplatten bestehen. Für solche Gasturbinenschaufeln kann somit eine gleichmäßige homogene volumetrische Temperaturverteilung erreicht werden, so daß bei einem Beschichtungsvorgang zur Herstellung einer Wärmedämmschicht eine gleichmäßig gute Haf- 25 tung und Ablagerung dieser Wärmedämmschicht mit einer geforderten Mikrostruktur, insbesondere aus mit Yttriumoxid teilstabilisiertem Zirkonoxid, gegeben ist. Die Turbinenschaufeln zeichnen sich somit durch eine gegenüber thermomechanischen Wechselbelastungen 30 hervorragend beständige Wärmedämmschicht aus.

Patentansprüche

- Beheizungsvorrichtung (1) mit einer Heizquelle 35
 zur Erzeugung eines lokal unterschiedlichen Wärmeeintrages in ein Bauteil (3).
- 2. Beheizungsvorrichtung (1) nach Anspruch 1, bei dem die Heizquelle (2) eine Mehrzahl von Strahlungsquellen (5), insbesondere für Wärmestrahlung, 40 unterschiedlich einstellbarer Strahlungsleistung aufweist.
- 3. Beheizungsvorrichtung (1) nach Anspruch 2, bei der die Strahlungsleistung jeder Strahlungsquelle (5) entsprechend der Massenkonzentration eines 45 jeweils für den Wärmeeintrag vorgesehenen Bereiches (12) des Bauteils (3) zur Erzielung einer gleichmäßigen volumetrischen Erwärmung des Bauteils (3) bemessen ist.
- 4. Beheizungsvorrichtung (1) nach Anspruch 2 oder 50 3, bei dem die Strahlungsquellen (5) untereinander zu Strahlungsgruppen (6) verbindbar sind.
- 5. Beheizungsvorrichtung (1) nach einem der Ansprüche 2 bis 4, bei der jede Strahlungsquelle (5) ein Heizstab (5a) mit einer jeweiligen Stabachse (7) ist.
 6. Beheizungsvorrichtung (1) nach Anspruch 5, bei der die jeweiligen Stabachsen (7) entlang einer Linie, insbesondere im wesentlichen parallel zueinander, angeordnet sind.
- 7. Beheizungsvorrichtung (1) nach einem der vorhergehenden Ansprüche, mit einem Temperaturgeber (8) zur Erfassung der Aufwärmung des Bauteils (3), insbesondere an zumindest einer für die Gesamtaufwärmung charakteristischen Stelle des Bauteils (3).
- 8. Beheizungsvorrichtung (1) nach Anspruch 7, bei der der Temperaturgeber (8) mit einer Regeleinrichtung (9) zur Regelung einer homogenen volu-

metrischen Erwärmung des Bauteils (3) und/oder zur Regelung eines Aufheizgradienten für die zeitliche Erwärmung des Bauteils (3) verbunden ist.

- 9. Beheizungsvorrichtung (1) nach einem der vorhergehenden Ansprüche, bei der die Heizquelle (2) räumlich verteilt angeordnet ist, so daß das Bauteil (3) insbesondere zwischen zumindest zwei Komponenten (5, 6, 5a) anordenbar ist.
- 10. Beheizungsvorrichtung (1) nach einem der vorhergehenden Ansprüche, bei der die Heizquelle (2) für eine Erwärmung des Bauteils (3) auf über 900°C, insbesondere auf 950°C bis etwa 1050°C, ausgebildet ist.
- 11. Beheizungsvorrichtung (1) nach einem der vorherigen Ansprüche, in einer Beschichtungsvorrichtung (10) zur Durchführung eines PVD-Beschichtungsprozesses zur Herstellung einer keramischen Wärmedämmschicht auf dem Bauteil (3), insbesondere einer Gasturbinenschaufel, mit einer Haltevorrichtung (11) zur Halterung und Rotation des Bauteils (3).
- 12. Verfahren zur gleichmäßigen volumetrischen Erwärmung eines Bauteils (3), bei dem durch eine Beheizungsvorrichtung (1) mit einer Heizquelle (2) zur Erzeugung eines lokal unterschiedlichen Wärmeeintrages in das Bauteil (3) Bereichen (12) unterschiedlicher Massenkonzentration eine der jeweiligen Massenkonzentration angepaßte Wärmemenge zugeführt wird.

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

- Leerseite -

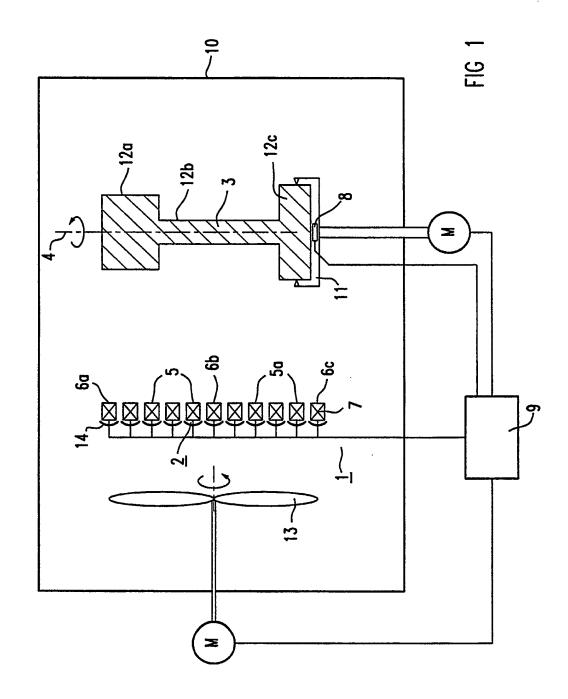
Nummer: Int. Cl.⁶:

F 27 B 5/14

Offenlegungstag:

20. November 1997

DE 197 20 652 A1



Nummer:

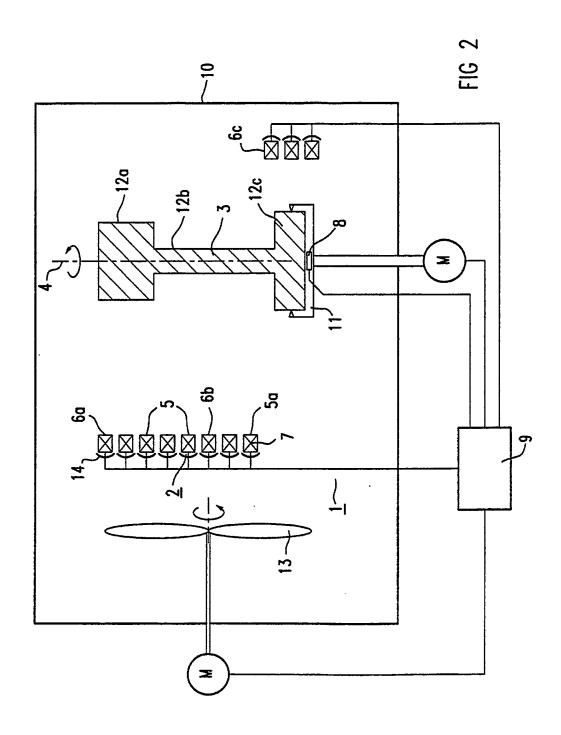
Int. Cl.⁶:

Offenlegungstag:

DE 197 20 652 A1

F 27 B 5/14

20. November 1997



Heating apparatus for use in e.g. manufacture of gas turbines

Patent number:

DE19720652

Publication date:

1997-11-20

Inventor:

HAYES BURKHARD DR ING (DE)

Applicant:

SIEMENS AG (DE)

Classification:

- international:

F27B5/14; F27D11/00; C23C14/22

- european:

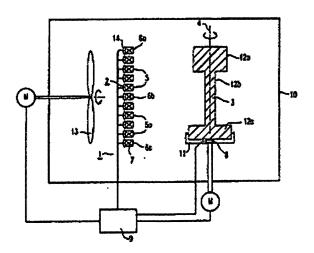
C23C14/54B; F27D23/00A Application number: DE19971020652 19970516

Priority number(s): DE19971020652 19970516; DE19961019930 19960517

Report a data error here

Abstract of DE19720652

The heating apparatus (1) incorporates a heat source (2) capable of producing a locally differing heat input into a component (3). Also claimed is the operation of the above heating apparatus.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide